# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

Cr.

(11)Publication number:

58-176224

(43) Date of publication of application: 15.10.1983

(51)Int.Cl.

C08J 7/04 // B05D 7/02

CO9D 5/00

(21)Application number : **57-058262** 

(71)Applicant: SHOWA DENKO KK

(22) Date of filing:

09.04.1982

(72)Inventor: MAEDA MASAHIKO

**TAKEDA JUNICHI** 

# (54) ELECTROSTATIC COATING OF MOLDING OF THERMOPLASTIC RESIN COMPOSITION (57) Abstract:

PURPOSE: To make it possible to carry out electrostatic coating in high coating efficiency and excellent in adhesive strength, by electrostatically coating the surface of a molding comprising a thermoplastic resin having a specified surface specific resistance and conductive carbon black. CONSTITUTION: A coating is applied electrostatically to the surface of a molding of a composition comprising a thermoplastic resin having a surface specific resistance of  $100W108\Omega$  (e.g., PE, PS or a styrene/acrylonitrile copolymer, MW 10,000W1,000,000) and conductive carbon black. The following excellent effects can be obtained: high efficiency of application, good adhesive strength of a paint film, satisfactory application to a complicated shape, freedom from a need of secondary processings such as pretreatment, marked cost down, less dispersing of a solvent because of a high efficiency of application (70W80%), and markedly improved working environment. Because the composition itself has an electroconductivity of  $100W108\Omega$ , the painted product has an antistatic effect and an effect of shielding electromagnetic waves and can be used in a variety of applications.

## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

## 19 日本国特許庁 (JP)

## ⑪特許出願公開

# ⑫ 公開特許 公報 (A)

昭58—176224

⑤Int. Cl.<sup>3</sup> C 08 J 7/04 // // B 05 D 7/02

5/00

C 09 D

識別記号

101

庁内整理番号 7415—4F 7048—4F

6516-4 J

**43公開** 昭和58年(1983)10月15日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 9 頁)

図熱可塑性樹脂組成物の成形物の静電塗装方法

20特

顧 昭57-58262

❷出

願 昭57(1982)4月9日

**②発明**:

者 前田正彦

東京都目黒区目黒本町一丁目16番-13/211号

r i

⑫発 明 者 武田淳一

綾瀬市深谷460番地ノ3

⑪出 願 人 昭和電工株式会社

東京都港区芝大門1丁目13番9

号

個代 理 人 弁理士 菊地精一

明 細 書

#### 1. 発明の名称

熱可塑性樹脂組成物の成形物の静電塗装方 法

#### 2. 特許請求の範囲

表面固有抵抗値が10°~10°Ωである熱可塑性 樹脂かよび導電性カーボラックからなる組成物の 成形物の表面を静電強装させることを特徴とする 熱可塑性樹脂組成物の成形物の静電流装方法。

## 3. 発明の詳細な説明

#### 00 発明の目的

本発明は熱可塑性樹脂組成物の成形物の静電塗 装方法に関する。さらにくわしくは、表面固有抵抗値が10°~10°である熱可塑性樹脂および導電 性カーボンプラックからなる組成物の成形物の成形物の表 面を塗装させることを特徴とする熱可塑性樹脂組成物の成形物の静電塗装方法に関し、塗装効率の 向上、塗装環境の改善、塗装被膜の密着性の向上 に有効な塗装方法および塗装成形物を提供することを目的とするものである。

#### 000 発明の背景

しかしながら、これらの塗装の開発、被塗装物である樹脂に充填削や他の樹脂を配合することなどによつて塗膜の密着強度を向上することが可能になつているが、依然として塗料の塗着効率は 20

持開昭58-176224 (2)

~50 4前後と低い。また、スプレー法、シャワー法などの最近行なわれている塗布方法を行なつたとしても、いずれも同じ程度である。これらの塗着効率の低さは塗装効率が低下するのみならず、加工費についてもコストアップし、その上塗装作業環境についても悪化させている。

これらの欠点を改善するために塗料の塗着効率 の高い静電塗装方法が注目されているが、この方 法は従来金属板成形品に用いられているに過ぎな い。しかし、かりに一般の合成樹脂にこの静電塗 装方法を適用したとしても、塗装することは不可 能である。その理由は、合成樹脂の表面固有抵抗 値が10<sup>11</sup>~10<sup>11</sup> Ωであり、電気不良導体である ためによるものである。

また、最近において陽イオン性界面活性剤を主体とする導電剤をプラスチック表面に塗布することにより、表面固有抵抗値が10°~10°Ωの導電性を付与して静電塗装する方法が開発されている。

以上の方法は、静電塗装性が可能であるけれど も、静電塗装の前にあらかじめ被塗装成形物を導

雑な形状、凹凸の激しい形状を有する成形でも、 良好に塗布することができる。

- (4) 前処理などに要する二次加工が不要であり、 大幅なコストダウンになる。
- (5) 塗着効率が70~80%と高いため、密媒の 拡散も少なく、塗装作業の環境が著しく改善さ れる。
- (6) 従来の金属の成形物と一体塗装が可能である。本発明方法は上記のごときすぐれた効果を有するのみならず、組成物自体が10°~10°Ωの導電性を有しているために静電防止かよび電磁波遮蔽性効果を併せて有するため、多方面にわたつて使用することができる。代表的な用途を下記に示す。
- (1) フアクシミリ、ブリンター、ワードブロセッサーなどの事務機器のハウジング材
- (2) テレビおよびビデオのごとき民生家電機器ならびに電子機器、電子計算機および通信機器の ことき電気・電子機器のハウジングおよび機内 部品
- (3) 自動車の各計器カバー、インストルーメント

電表面処理を施さなければならないため、工程が より複雑になるばかりでなく、塗膜の密着強度が 低いなどの欠点があり、実用化に到つていない。

#### ◎ 発明の構成

以上のことから、本発明者らは、熱可塑性樹脂の成形物の表面に静電塗装するさいに塗着効率が 高く、しかも密着強度のすぐれた静電塗装することに種々探索した結果、

表面固有抵抗値が10°~10°Ωである熱可塑性 樹脂および導電性カーポンプラックから本質的 になる組成物の成形物の表面を静電強装するこ とにより、

塗着効率が高いばかりでなく、密着強度がすぐれ ていることを見出し、本発明に到達した。

#### (N) 発明の効果

本発明の強装方法および強装された成形物は下 記のごとき効果(特徴)を発揮する。

- (1) 塗着効率が高い。
- (2) 塗膜の密着強度が良好である。
- (3) 任意の形状への塗装が可能である。特に、複
  - ・パネル(インパネ)および付属部品
- (4) 自動車の外装部品、たとえばプラスチバンバー、エンジンアンダーカバー、バツクミラー、フロントライト周辺部品、ドアーの取手
- (5) その他現在塗装が施されている各種機器部品 および装置、さらには静電防止用、電磁液遮蔽 用各機器のハウジングおよび内部部品
- ☑ 発明の具体的説明

#### (A) 熱可塑性樹脂

本発明の静電塗装可能な組成物を製造するために使われる熱可製性樹脂は広く工業的に生産され、多方面にわたつて利用されているものであり、それらの製造方法および種々の物性についてよく知られているものである。それらの分子量は種類によつて異なるが、一般には1万ないし100万である。この熱可塑性樹脂の代表的なものとは、エチレン、プロピレン、塩化ビニルおよびスチレンのごとき二重結合を有するモノマーの単独重合体、スチレンとアクリロニトリルとの共重合体、スチレンとアクリロニトリルとの共重合体、スチレンとアクリロニトリルとの共重合体、スチレンとアクリロニトリルとの共重合体

特開昭58-176224 (3)

(AS樹脂)、メチルメタクリレートを主成分と する樹脂(MMA樹脂)、プタジエン単独乗合ゴ ム、アクリロニトリル-プタジエン共重合ゴム ( N B R ) スチレン・ブタジエン共重合ゴム (SBR)、アクリルゴム、エチレン~プロピレ ン共重合ゴム(EPR)、エチレン・プロピレン ~ ジエン三元共重合ゴム(EPDM)および塩素 化ポリエチレンのごときゴムにスチレン単独また はスチレンと他のピニル化合物(たとえば、アク リロニトリル、メチルメタクリレート)とをグラ フト共重合することによつて得られるグラフト共 重合樹脂、ポリアミド樹脂、ポリエステル樹脂、 ポリフエニレンエーテル樹脂ならびにポリカーボ ネート樹脂があげられる。さらに、これらの熱可 塑性樹脂に少なくとも一個の二重結合を有する有 機化合物(たとえば、不飽和カルポン酸、その無 水物)をグラフトなどによつて変性された樹脂で あつても、静電塗装性の性質をそこなわず、かつ 加工性についてもすぐれたものでも用いることが できる。また、特に耐衝撃性を要望される場合に

. . .

また、本発明において用いられる導電性カーポンプラックとしては、一般にはその比表面積が低温窒素吸着法およびBET法で測定して20~1.800㎡/タおよび細孔容積が細孔半径30~7.500Åの範囲において水銀圧入法で測定して1.5~40cc/タであり、特に比表面積が600~1200㎡/タのものが有効である。

該カーボンプラックとしては、チャンネルプラック、アセチレンプラックかよびファーネスプラック法によつて製造されるカーボンプラックがあげられる。これらのカーボンプラックについては、カーボンプラック協会編『カーボンプラック便覧』(図書出版社、昭和47年発行)、ラバーダイジエスト社編『便覧、ゴム・プラスチック配合薬品』(ラバーダイジエスト社、昭和49年発行)、前記 合成ゴムハンドブック』などによつてそれらの製造方法かよび物性などがよく知られているものである。

### (C) 配合割合

熱可塑性樹脂とカーポンプラックとの合計量に

は、相密性が良好であり、かつ加工性もすぐれて いれば、前記のグラフト共重合樹脂のほかに、と れちの熱可塑性樹脂に前記のゴムを配合させると とによつて得られる組成物(ゴムの配合割合は-般には多くとも40重量8)も使用することがで きる。また、本発明の組成物は導電性を有するた めに電磁波遮蔽材としても充分な効果を示す。電 磁波遮蔽材が耐熱性を要望される場合には、ポリ アミト樹脂、ポリエステル樹脂、ポリフエニレン エーテル樹脂およびポリカーポネート樹脂が望ま しい。それらの熱可塑性樹脂のうち、オレフイン 系樹脂(エチレン単独重合体、プロピレン単独重 合体、エチレンおよび/またはブロビレシを主成 分とする共重合体)に二重結合を少なくとも一個 する有機化合物(とりわけ、不飽和カルポン酸お よびその無水物が望ましい)をグラフト重合する ことによつて得られる変性樹脂を一部または全部 使用すると、種々の強度がバランスのとれた組成 物を得ることができるために好適である。

#### (B) 導電性カーポンプラツク

占めるカーボンプラックの配合割合は5~50重量%であり、10~40重量%が好ましく、とりわけ15~40重量%が好適である。この合計量100重量部に占めるカーボンプラックの配合割合が5重量%未満では、成形物の表面固有抵抗値が10°Ω以上となり、さらに静電塗装の密着強度が落しく低下する。一方、50重量%を越えると、成形物の力学的強度が著しく低下するため、いずれも好ましくない。

#### (1) 組成物の製造

本発明の熱可塑性樹脂組成物を製造するには、 熱可塑性樹脂とカーボンプラックとを均一に配合することによつてその目的を達成することができるけれども、該組成物の使用目的に応じて、それぞれの熱可塑性系樹脂の分野において一般に用いられている酸素、光(紫外線)およびオゾンに対する安定剤、充填剤、難燃化剤、加工性改良剤、滑剤、金属劣化防止剤、電気的特性改良剤おび帯電防止剤のごとき添加剤を添加することによつてさらに効果を発揮することができる。

特開昭58-176224 (4)

本発明の組成物は熱可塑性樹脂の業界にないてした。これの組成物は熱可塑性樹脂の業界にないてきる。これのは、バンバリーミキサー、ニーダー、ロールミルをよい、ロールミルをは、ロールミルをは、ロールミルをは、ロールミルをは、これのは、カーのは、カーができる。とは、カーができる。とのは、カーができる。とのは、カーができる。さらに、超成物のは分の一部を混がし、さらによって、超成物の成分の一部を混ができる。さらに、超成物の成分の一部を混がです。これの組成成分を混合して本発明の組成物を製造して、クーバッチを製造し、な発明の組成物を製造して、カーバッチを製造し、な発明の組成がを混合して、一般には溶して、これらの場合において、一般には溶した後、ベレット状物に成形し、後記の成形に供される。

#### (12) 成形方法など 🔠

· · · · · · · · · · · ·

本発明の組成物を用いて種々の成形物を製造するには、一般に用いられている熱可塑性樹脂の分野において一般に行なわれている成形方法を適用すればよい。その成形方法としては、射出成形法、

SANWA SR-3TR)を用いて測定した。

#### (F) 静電途装方法

以上のようにして得られた成形物に静電塗装を 実施するには一般に用いられている静電塗装装置 であるならば、いずれを使用することができる。 該装置は電気絶縁体の先端に塗料液霧化装置と放 電極をもつた機器であり、塗装形態として定置式、 手持ち式および自動式のいずれでもよい。また、 霧化機構としては電気霧化、エアレス霧化があり、 さらに放電極の形態も固定型および回転型がある。 本発明を実施するにあたり、それらの組み合わせ で行なわれることができる。

一方、塗料としては、一般に用いられているフタル酸樹脂系塗料、メラミン樹脂系塗料、エポキシメラミン系樹脂塗料、アクリル系塗料、ウレタン型塗料、不飽和ポリエステル樹脂系塗料、シリコン樹脂系塗料なとがあげられる。これらの塗料によっては、静電塗装において帯電を与えたとしても、帯電しないものがある。この場合には、たとえば、アルコール系をよびエステル類のごとき

中空成形法、押出成形法かよび圧縮成形法があげられる。これらの成形方法によつて種々の成形物を製造するには、使用される熱可塑性樹脂の融点以上の温度において実施する必要があるが、それぞれの熱可塑性樹脂が熱による劣化を生じる温度よりも低い温度において実施しなければならないことはもちろんのことである。

本発明の重要な点は、このようにして得られる成形物のうち、下記の静電塗装を満足するように実施するためにその表面固有抵抗値が $10^a \sim 10^a$   $\Omega$  であることである。特に、該抵抗値が $10^3 \sim 10^a \Omega$  が好適である。

表面固有抵抗値は各種の方法が提案されているが、本発明では下記の方法によつて測定した。

第1図に示されるごとく、成形物のうち塗装を必要とする部分を縦が5cm および横が3cmの試片を切り出し、第1図のごとく中央部にAおよBの2ヶ所に1cm×1cmの面積に導電性銀ペーストを塗つた。ペーストが充分乾燥した後、各ペースト途布間の抵抗値をテスター(三和電気計器社製

有機溶剤に塗料を溶解さいて使用すると有効であ 2

静電塗装中の静電界形成圏は、一般に電圧が高い程、正・負種の相引く力が強く作用させるために塗着効率はよい。通常60~100 KVで実施される。

すなわち、本発明で行なわれる静電塗装方法は一般に金属などに使われている装置で通常行なわれている方法で充分であり、特定の装置を用いる必要もなく、さらに特殊の方法で実施する必要もない。ただ、無可塑性樹脂組成物からなる成形物を塗装および乾燥するため、乾燥温度が使われる熱可塑性樹脂の軟化点にならないように比較的に沸点が低い塗料および密剤を選択する必要がある。
[VI] 実施例および比較例

以下、実施例によつて本発明をさらにくわしく 説明する。

たお、実施例および比較例において、メルト・ インデツクス(以下[M.I.]と云う)はJIS K-6760にしたがい、温度が190℃および荷重が

特開昭58-176224(5)

2.16 Mの条件で測定した。また、メルト・フロ ー・インデックス(以下「MFI」と云う)は JIS K-6758にしたがい、温度が230 でおよび荷重が2.16 Mの条件で測定した。また、 電磁波の遮蔽効果の測定は、厚さが3 mmのシート を使つて10×10×30mのサンブル箱を製作 し、箱の中にボータブル発振器を所定の周波数 (800 MH2) に調節して入れた。この箱を電波 暗室内に置き、受信アンテナで箱内の発振器から 出る電波を検波器を経てマイクロ波用電力計で測 定した。シートから製作した箱を除いた状態にお ける発振器からの電波も同様に計測し、サンブル 箱の有無による電界強度の比率をデシベル(dB) で表わしてサンプルシートの電磁波波衰量とした。 また、どはん目試験は塗布面にかみそりの刃によ り1 mx 1 m角のどばんの目(探さ 約0.5 m) 100個を切刻し、その切刻面に市販のセロハン テープを貼着し、指により押圧してセロハンテー ブをこの切刻面に完全に密着した。ついて、手に よりセロハンテーブの一端を持ち、このセロハン

#### [ 熱可塑性オレフイン系エラストマー]

熱可塑性オレフイン系エラストマーとしてM.I.が178/10分であるエチレンープロピレン共 重合体(エチレン含有量 15重量%、以下 「TPE」と云う)を使つた。

## 〔ポリスチレン系樹脂〕

ポリスチレン系樹脂として、8.1 重量部のスチレンープタジエンランダム共重合ゴム [スチレン含有量25.3 重量多、ムーニー粘度 (ML<sub>1+4</sub>)25] に92重量多のスチレンをグラフト重合させ、メルト・フロー・インデックス (JIS K-6870 にしたがい、温度が190でおよび荷重が10kgの条件で測定)が13.0g/10分の耐衝撃性ポリスチレン (以下「HIPS」と云う)を製造して使つた。

#### 〔ポリ塩化ヒニル系樹脂〕

ポリ塩化ビニル系樹脂として平均重合度が約430である塩化ビニル単独重合体(以下「PVC」と云う)を用いた。

[ABS樹脂]

テープを急激に剝離して100個の目のうち剝離されない目の数を観察した。また、曲げ弾性率はASTM D-790にしたがつて測定した。さらに衝撃強度[アイゾット(Izod)、ノッチ付]はASTM D-256にしたがつて測定した。

なお、実施例および比較例において用いた熱可 塑性樹脂、ゴム状物および導電性カーボンプラッ クは下記の形状および物性を有するものである。 【ポリプロピレン系樹脂】

ポリプロピレン系樹脂として、密度が 0.900 8/cdであるプロピレン単独重合体 [MFI 10.0 8/10分、以下「PP(!)」と云う] および密度が 0.900 g/cdであるプロピレンーエチレンプロック共重合体 [MFI 8.2 g/10分、エチレン含有量 6.0重量が、以下「PP(2)」と云う]を使用した。

#### 〔ポリエチレン系樹脂〕

ポリエチレン系樹脂として密度が 0.9 6 0 g/ cmであるエチレン単独重合体 (M.I. 8.1 g/1.0 分、以下「PE」と云う )を用いた。

20ℓのステンレス製オートクレープにスチレ ンープタジエン共重合ゴム(プタジエン含有量 80重量系、ゴムのゲル含有量 80%)2800 9(固形分として)、2.09の過硫酸アンモニウ ム、80.0gの不均化ロジン酸ナトリウム、21.0 gのラウリルメルカブタンおよび 8.0 ℓの水を仕 込み、均一状に攪拌した。これに単量体として 2520gのスチレンと1200gのアクリロニトリ ルを加えて攪拌し、ついで、攪拌しながら70℃ に昇温させた。この温度において攪拌しながら10 時間重合を行なつた。ついで、5gの硫酸アルミ ニウムの水溶液を上記のようにして得られた重合 体(グラフト物)を含有するステックス状物に加 え、得られたグラフト物を凝固した。この凝固物 を約1%の水酸化ナトリウムの水溶液約5:2ℓ を用いて洗浄し、さらに多量(約30ℓ)の70 ℃の温水を使つて洗浄した。このグラフト物を約 80℃において減圧下で一昼夜乾燥を行なつた。 その結果、3785 9 白色粉末のグラフト物が得ら れた。得られたグラフト物のアイゾット衝撃強度

特開昭58-176224(6)

は 7.5 kgーcm/cmーノッチであり、引張強度は 468 kg/cdであつた。また、この重合物のピカット軟化点は 101.5 ℃であつた。このグラフト物のゴム状物の含有量は 7.3 重量 g であつた。以下、このグラフト物を「ABS」と云う。

#### (ACS)

. .

20 ℓのオートクレーブにムーニー粘度が76の塩素化ポリエチレン〔塩素含有量 40.6 重量 531600g、ポリビニルアルコール(けん化 度 95 5)320gかよび8.0ℓの水(イオン 交換水)を仕込んだ。ついて、室温(約23 で ) にかいて散しく攪拌した。この分散液に常温にかいて攪拌したがら単量体として4560gのスチレンと1520gの流動パラフィン、重合開始制として320gの流動パラフィン、重合開始制として16.0gの第三級ードデンルパーアセテートかよび ルカブタンを加えた。この反応系の懸濁液の上で 16.0gの原系の懸濁液の上で 20温度において攪拌した後、105℃に昇温した。この温度において攪拌しながら4時間重合を行力

#### 「進電性カーボンブラツク」

導電性カーボンブラックとして、平均粒子径が51ミリミクロンであるファーネスブラック 〔比表面積 58㎡/8、密度 1.8 8/cd、平均粒径 46ミリミクロン、以下 [C-1]と云う〕、平均粒子径が約30ミリミクロンのファーネス・ブラック [米国キャボット社製、商品名 パルカン (Vulcan) XC-72、密度 約1.8 8/cd、表面積 200㎡/8、以下 [C-2]と云う〕 および平均粒子径が20ミリミクロン以下であるケッチェンブラック [ライオンアグネス社製、商品名 プラック EC、比表面積 1195㎡/8、

つた後、さらに145℃の温度において2時間重合を行なつた。ついで、この反応系を室温まで放冷した後、得られた重合体(グラフト物)を沪過し、充分に水洗を行なつた。得られたグラフト物を50℃において一昼夜減圧下で乾燥を行なつた。重合転化率(重合に使用した単量体に対して)は95.4分であり、若干粗い粉末状であつた。なお、このグラフト物〔以下「ACS」と云う〕のゴム状物の含有量は20.3重量分であつた。

#### 〔ポリアミド樹脂〕

ポリアミド樹脂として密度が 1.13 8 / cd である ε - カブロラクタムを開環重合することによつて製造されたポリアミド樹脂(250 ℃における 溶融粘度 3000ポアズ、以下「ナイロン6」 と云う)を使用した。

#### 〔ゴム状物〕 ;

ゴム状物として分子量が約25万のエチレンー プテンー1共重合体(密度 0.9318/ad、プテンー1)を水性懸濁状で塩素化することによつ て得られる塩素化ポリエチレン(塩素化合有量

密度 1.80 g / oil、以下「C ~ 3 」と云う〕を 使つた。

#### 実施例 1~17、比較例 1~7

以上のそれぞれの熱可塑性樹脂、ゴム状物および導電性カーボンプラックを第1表に示される配合割合であらかじめヘンシエルミキサーを混合物を引き付けるので、得らかに必要がでは230℃、実施例14~15では210℃をおいて実施例16かとでは230℃、実施例14~15では210℃にあいて表したがあるよびに実施例16かとでは200℃にあるよびに表別によがらべたとれぞれの組成物を利力とながられたそれぞれの組成物を10よびを製造した。得られたそれぞれの組成物を平板をよび各種物性測定用試験片を作成した。また、実施例1ないし9かよび比較例1ないし4に示す。

得られた各試験片の表面固有抵抗値を第1図に 示す方法で測定した。結果を第2表に示す。

さらに、それぞれの試験片に空気霧化型手持ち

第 1 表 (その1)

実施例ま		熱可塑性樹脂		ゴム状物		導電性カーボンブラック	
たは, 例 番		種類	配合量(重量部)	種類	配合量(重量部)	種類	配合量(重量部)
実施例	1	P P (1)	6 5	TPE	1 0	C - 1	2 5
#	2	#	6 0	,,	,	,	3 0
#	3	#	5 0	#	15	,	3 5
	4	. #	7 0	,,	1 0	C — 2	20
#	5	"	6 0	*	1 5	,	2 5
# .	6	,	5 0	,,	2 0	*	3 0
*	7	P P (2)	80	,,	1 0	C - 3	10
,	8	,	7 0	,	1 5	#	15
*	9	, .	6.0	,,	2 0	"	20
,,	10	РЕ	<b>#</b> .		1 0	C - 1	3 0
,	1 1	HIPS	7 0	SBR	,	C - 2	20
,	1 2	ABS	,,	,,	, ,	#	,

第 1 表 (その2)

実施例ま	熱可塑	性樹脂	A E	状物	導電性カーオ	ペンプラック
たは比較 例番号	種類	配合量(重量部)	種類	配合量(重量部)	種類	配合量(重量部)
実施例 1 3	ACS	80.	SBR	1 0	C - 3	1 0
<b>#</b> 14	PVC	, .	,	*		<b>*</b>
<b>#</b> 15	CPC	6 0	,,	,	C — 2	3 0
<b>7</b> 16	ナイロンー6	9 0		0	C - 3	10
# 17	P P (2)	9 0	_	o	C - 3	10
比較例 1	P P (1)	7 0	TPE	10	C - 1	2 0
<b>"</b> 2	,,	80	,	,	C - 2	10
<b>,</b> 3	,	8 7	, ,	,,	C - 3	3
" 4	,	3 0	,	,	C - 1	60.
<b>"</b> 5	HIPS	7 0	SBR	,		2 0
# 6	ACS	8 0	,,	<b>"</b>	C - 2	10
, 7	ナイロンー 6	9 0	_	0	C - 1	,

第 2 表

実施例				衡擊強度
火概例	*	MFI	曲げ弾性率	
たは比	較	(8/10分)	(Kg/cml)	(アイゾット、
例番	号	(3/10)37	(my/cm/)	ノッチ付) <sup>1)</sup>
実施例	1	1. 3	1 3,4 0 0	7.0
,	2	0. 7	1 3,6 0 0	8. 3
,	3	0. 4	1 3,5 5 0	6. 0
,	4	1. 7	14.100	5. 3
*	5	0. 4	14,300	7.2
,	6	0. 1	1 2,8 0 0	6.0
,	7	1. 4	13,800	9.0
,	8	0. 5	1 3,4 0 0	7.3
,	9	0. 1	1 2.5 5 0	6.8
比較例	1	2. 3	1 3,8 0 0	7.4
"	2	2.1	1 4.1 0 0	9. 3
	3	2.8	1 3,6 0 0	10.2
*	4	0.01	_ 2)	_ 2)

1) Kg • cm / cm

第 3 表 (その1)

実施例ま	たは	表面固有抵	<b>企装性</b>
比較例	番号	抗値 (Ω)	经报证
実 施 例	1	1.7 × 1 0 <sup>4</sup>	100
,	2	1.1 × 1 0 <sup>3</sup>	,
,	3	2.3 × 1 0 <sup>2</sup>	,
,	4	1.8 × 1 0°	,
	5	5.0 × 1 0 <sup>3</sup>	,
,	6	$3.4 \times 10^{2}$	,
,	7	2.1 × 1 0 <sup>2</sup>	#
,,	8	1.8 × 1 01	,
<b>#</b> .	9	5.0 × 1 0°	,
,	10	1.2 × 1 0 <sup>2</sup>	
,	1 1	5.6 × 1 0 <sup>4</sup>	,
,	1 2	i.3 × 1 0 <sup>4</sup>	,,
	1 3	$3.7\times10^2$	,
,	1 4	$2.5 \times 10^2$	. ,
•	1 5	1.8 × 1 0 <sup>2</sup>	,
"	16	$2.5 \times 10^2$	,

<sup>2)</sup> 測定できず

3 表 (その2)

実施例または	表面固有抵	塗装性
比較例番号	抗値(Ω)	坐女庄
実 施 例 17	$1.8 \times 10^{2}$	100
比較例 1	5.0 × 1 0 <sup>11</sup>	0
<b>*</b> 2	2.0 × 1 0 <sup>10</sup>	3 5
<b>"</b> 3	1.0 × 1 0 <sup>10</sup>	,,
. 4	_1)	<b>—</b> 1)
<b>#</b> 5	5.3 × 1 0 <sup>10</sup>	0
<b>≠</b> 6	2.3 × 1 0 <sup>11</sup>	0
, 7	$6.0 \times 10^{12}$	0

1) 測定できず

第 4 表

実施例	電磁波減衰量
番号	(dB)
1	2 3
2	3 0
3	3 1
4	2 5
5	2 8

## 4. 図面の簡単な説明

第1図は表面固有抵抗値を測定するための装置 である。この図において、AおよびBは導電性鉄 ペースト途布部である。

第1図

